⑲ 日本 箇 特 許 庁 (JP)

⑩実用新案出願公開

⑩ 公開実用新案公報(U) 平4-10289

@Int. Cl. 5

識別記号

庁内整理番号

❸公開 平成4年(1992)1月29日

F 28 F 9/28

7153-3L

審査請求 未請求 請求項の数 1 (全 頁)

❷考案の名称 積層型熱交換器

> 包実 願 平2-48291

多出 願 平2(1990)5月9日

@考案 者 西下

邦 彦

埼玉県大里郡江南町大字千代字東原39番地 デーゼル機器

株式会社江南工場内

切出 順 人 株式会社ゼクセル 東京都豐島区東池袋3丁目23番14号

四代 理 人 弁理士 大貫 和保



1. 考案の名称

積層型熱交換器

2. 実用新案登録請求の範囲

熱交換媒体通路を有するチュープエレメントとフィンとを交互に複数段積層して、積層されたチューブエレメントの一端側にタンクを接続して成る積層型熱交換器において、

前記タンクは、複数のパイプ状のタンク部材より構成され、該タンクのタンク部材の径を入口側から出口側にかけて徐々に大きくするようにしたことを特徴とする積層型熱交換器。

- 3. 考案の詳細な説明
- (産業上の利用分野)

この考案は、主に車両用空調装置に用いられる 積層型熱交換器に関する。

(従来の技術)

従来、この種の積層型熱交換器としては、例えば特開昭63-156697号公報に示されるように、チューブエレメントの一端側に一対のタン



ク部を形成し、該一対のタンク部を突き合わせて タンクを構成するようにしたものが周知である。 (考案が解決しようとする課題)

しかしながら、上述した先行技術にあっては、 タンクを内部で分割させるために、チューブエレメントの一対のタンク部間に仕切り部を形成する 必要があると共に、該タンク部の開口面積を設ける 必要があり、そのためタンク部の開口面積を広く することができず、突当面がタンク内の流路で大 きな通路抵抗となって、熱交換媒体の偏流が著し いという不具合を有していた。

また、例えば積層型熱交換器をエバポレータとして使用する場合にあっては、液冷媒が入し側の流路の径は比較的小さくの出てが気化されるタンクのは比較的大きいのが望までの即望までの大口側から出口側に至るよう全体をいるが望まれる。しかし、上述のタンクの流路の径は一様にしか設っては、該タンクの流路の径は一様にしか記

定できず、タンクを小型化することができなかった。

そこで、この考案は上記問題点に鑑み、タンク の流路の通路抵抗を少なくすると共に、タンクの 小型化を図った積層型熱交換器を提供することを 目的とする。

(課題を解決するための手段)

上記目的を達成するために、この考案に係る積 層型熱交換器は、熱交換媒体通路を有するチュー プエレメントとフィンとを交互に複数段積層して、 積層されたチューブエレメントの一端側にタンク を接続して成る積層型熱交換器において、前記タンクは、複数のパイプ状のタンク部材より構成され、該タンクのタンク部材の径を入口側から出口側にかけて徐々に大きくするようにしたものである。

(作用)

したがって、タンクが複数のパイプ状のタンク 部材により構成されるので、該タンク内部の流路 の通路抵抗を小さくでき、且つ、タンクを構成す

るタンク部の径を入口側から出口側にかけて徐々に大きくするようにしたので、タンクを小型化でき、これらによって、上記課題を解決することができるものである。

(実施例)

以下、この考案の実施例を図面により説明する。 第1図に、積層型熱交換器(以下、「熱交換器は、 を言う。)の一例が示されており、該熱交換器は、 チュープエレメント1とコルゲート状のフィン3 と西端にもなり、を配し、その積層すると共に、その積層すると共に、その積層では、 の両端により、5を配し、積層されたチェープ エレメント1の一端側に、入口用タンク部材11とか は、19年間には、 19年間には、 19年には、 19年には、 19年には、 19年には、19年には、 19年には、1

チューブエレメント1は、第2図に詳しく示される成形プレート15, 15を2枚向かい合わせにして接合することで構成される。

成形プレート15は、略矩形状のもので、その 長手方向の一方の端部に、例えば3つのプレート 突当部17が外方に向けて突出形成されていると 共高は3つのプレート突当部17の間に、一対の で突当部17のの間に、一対の で突当部17の間に、一対の で突当部19と、一対の で変当部19と、他端側の で変当部17いる。 を満れている。 で変数を がいると共にる。 で変数を

この2枚の成形プレート15、15を2枚向かい合わせて接合することでチュープエレメント1が構成され、その長手方向の一方の端部には、互いの溝部21から一対の熱交換媒体通路孔30が構成されると共に、その内部では、互いの溝部25からU字状の熱交換媒体通路32が構成され、該熱交換媒体通路32と一対の熱交換媒体通路孔30とは連通されるようになっている(第3図参照)。

1090

上述のチューブエレメント1は、隣接されるチ

1

ュープエレメント間でその各プレート突当部17、27を突き合わせて積層され、その間の間隙にフィン3が介挿されるものである。そして、積層されたチューブエレメントの一端側には、下記するタンク13が接続されるようになっている。

タンク13は、入口用タンク部材7と、出口用 タンク部材9と、中継用タンク部材11とから構 成されている。

熱交換媒体通路孔36は、接合されたチュープエレメント1の熱交換媒体通路孔30に連通されるようになっている。

出口用タンク部材9は、上述の入口用タンク部 材7と同様に、例えば断面が略楕円形のパイプ状 のもので(パイプ径をDとする)、その一方の端 部に熱交換媒体の出口パイプ38が設けられ、他 方の端部は塞がれていると共に、図示下方の所定 位置には、複数の熱交換媒体通路孔40が所定の 距離を隔てて設けられている。この出口用タンク 部材9の長手方向の長さは、チュープエレメント 1の積層方向の長さの約1/2に設定されている。 ここで、この出口用タンク部材9のパイプ径Dの 大きさについて述べておくと、パイプ径Dは上述 の入口用タンク部材1のパイプ径Aよりも大きく 設定されている(A<D)。係る出口用タンク部 材9は、熱交換器の略中央から図示右方側であっ て、図示前方のチューブエレメント1の連接され たタンク接合面19に接合されて配されるように なっており、その各熱交換媒体通路孔40は、接

合されたチューブエレメント1の熱交換媒体通路 孔30に連通されるようになっている。

中継用タンク部材11は、例えば断面が略楕円 形のパイプ状のもので、長手方向の長さがチュー プエレメント1の積層方向の長さとほぼ同じに設 定されていると共に、その長手方向の略中央から 図示右方側のパイプ径(Cとする)が図示左方側 のパイプ径(Bとする)よりも大きく形成されて おり(B<C)、さらに、パイプ径Bは入口用タ ンク部材7のパイプ径Aよりも大きく(A<B)、 パイプ径Cは出口用タンク部材9のパイプ径Dよ りも小さく設定されている(C<D)。また、こ の中継用タンク部材11の両端は塞がれていると 共ん、図示下方の所定位置には、複数の熱交換媒 体通路孔42が所定の距離を隔てて設けられてい る。係る中継用タンク部材11は、熱交換器の図 示後方のチュープエレメント1の連接されたタン ク接合面19に接合されて配されるようになって おり、その各熱交換媒体通路孔42は、接合され たチューブエレメント1の熱交換媒体通路孔30

に連通されるようになっている。

ここで、上記構成におけるタンク13の各タンク部材のパイプ径の大きさの関係について述明 のようの別様について、中継用タンク部材11のパイプ径B、C、出口用タンク部材11のパイプ径B、C、出口用タンクなりにおいて、A <B <C <C (A)のパイプ径Dにおいて、A 、熱交換媒体の出るように設定されており、即ち、熱交換媒体の出口となる出口用タンク部材9にかけて、各タンク部材のパイプ径が徐々に大きくなるように設定されているものである。

斯る構成の熱交換器は、第4図に示されるように、入口パイプ34を介して入口用タンク部材7に流入された熱交換媒体が、それに接続の各チューブエレメント)の熱交換媒体通路32を流れて中継用タンク部材11内で水平移動して、それに接続の各チューブエレメント)の熱交換媒体通路32を流れて

出口用タンク部材 9 に移動し、該出口用タンク部材 9 の出口パイプ 3 8 から排出される、所謂 4 パスの熱交換媒体経路が構成されているものである。

而して、この熱交換器においては、上述した如く、タンク13を複数のパイプ状のタンク部材 (入口用タンク部材7、中継用タンク部材11、 出口用タンク部材9)により構成しているので、 該タンク13の流路にあっては通路抵抗が少なく、 熱交換媒体の偏流が起こらないようになっている。

また、タンク13の径を、入口側から出口側にかけて徐々に大きくしているので、必要なだけの 流路の径が確保されると共に、タンク全体が小型 化されるようになっている。

次に、第5回を参照しつつ、第2の実施例を説明する。但し、上述の第1の実施例と同一構成のものについては、同一符号を付してその説明を省略し、以下、異なる点についてのみ説明する。

この第2の実施例に係る熱交換器が上述のものと異なる点は、タンク13の構成である。

第5図において、タンク13は、入口用タンク

部材50と、中継用タンク部材52と、出口用タンク部材54とにより構成されている。

中継用タンク部材52は、上述の入口用タンク部材50と同様の断面が略矩形のパイプ状のもので(パイプ径をBとする)、長手方向の長さがチ

出口用タンク部材 5 4 は、例えば断面が略矩形のパイプ状のもので(パイプ径をCとする)、その略中央が曲折されて、入口部 6 2 と出口部 6 4 とが設けられており、該入口部 6 2 の端部は塞がれていると共に、図示下方の所定位置に複数の熱交換媒体通路孔 6 6 が設けられている。また、出口部 6 4 の端部には、熱交換媒体の出口パイプ 68

ここで、上記構成におけるタンク13の各タンク部材のパイプ径の大きさの関係について述べると、入口用タンク部材50のパイプ径A、中継用タンク部材52のパイプ径B、出口用タンク部材52のパイプ径Cにおいて、A < B < C なるように設定されており、即ち、熱交換媒体の入口においるとなるとなるとなる出口用タンク部材50から熱交換媒体の出口となる出口用タンク部材54にかけて、各タンとがのパイプ径が徐々に大きくなるように設定されているものである。

而して、この熱交換器にあっては、タンク13 を複数のパイプ状のタンク部材(入口用タンク部材50、中継用タンク部材52、出口用タンク部材54)により構成すると共に、該タンク13の流路の径を、入口側から出口側にかけて徐々に大きくしているので、通路抵抗が少なく、タンクが小型化できて、上述の第1の実施例に係る熱交換 器と同様の作用効果を有するものである。

また、熱交換媒体の入口パイプと出口パイプと を同一側面に並設できるという利点をも有してい る。

次に、第6図を参照しつつ、第3の実施例を説明する。但し、前述の第1の実施例と同一構成のものについては、同一符号を付してその説明を省略し、以下、異なる点についてのみ説明する。

この第3の実施例に係る熱交換器が前述の第1 の実施例のものと異なる点は、上記第2の実施例 と同様に、タンク13の構成である。

第6図において、タンク13は、入口用タンク部材70と、中継用タンク部材72と、出口用タンク部材74とにより構成されている。

入口用タンク部材70は、例えば断面が略矩形のパイプ状のもので(パイプ径をAとする)、その一方の端部に熱交換媒体の入口パイプ76が設けられ、他方の端部は塞がれていると共に、図示下方の所定位置には、複数の熱交換媒体通路孔78が所定の距離を隔てて設けられている。この入口

110U

公開実用平成 4-10289 €

用タンク部材 7 0 の長手方向の長さは、チューブ エレメント 1 の積層方向の長さの約 1 / 2 に設定 されている。係る入口用タンク部材 7 0 は、熱交 機器の略中央から図示左方側であって、図示前 のチューブエレメント 1 の連接されたタンク 面 1 9 に接合されて配されるようになっており、 その各熱交換媒体通路孔 7 8 は、接合された連 ーブエレメント 1 の熱交換媒体通路孔 3 0 に連 されるようになっている。

ューブエレメント1の連接されたタンク接合面19 に接合されると共に、出口部82が、熱交換器の 略中央から右方側であって、図示前方のチューブ エレメント1の連接されたタンク接合面19に接 合されて配されており、入口部80の熱交換媒体 通路孔84及び出口部82の熱交換媒体通路孔86 は、接合されたチューブエレメント1の熱交換媒 体通路孔30に各々連通されるようになっている。

の各熱交換媒体通路孔90は、接合されたチュー プエレメント1の熱交換媒体通路孔30に連通されるようになっている。

ここで、上記構成におけるタンク13の各タンク部材のパイプ径の大きさの関係について述べると、入口用タンク部材70のパイプ径A、中継用タンク部材72のパイプ径B、出口用タンク部材74のパイプ径Cにおいて、A<B<Cなるように設定されており、即ち、熱交換媒体の入口においる出口用タンク部材74にかけて、各タンとなるように設定されているものである。

斯る構成の熱交換器は、第6図に示されるように、入口パイプ76を介して入口用タンク部材70に流入された熱交換媒体が、それに接続のチュープエレメント1(略中央から図示左方側のチューブエレメント)の熱交換媒体通路32を流れて中継用タンク部材72の入口部80に移動して出口部82

に至り、該出口部82に接続のチューブエレメント1(略中央から図示右方側のチューブエレメント)の熱交換媒体通路32を流れて出口用タンク部材74に移動し、出口パイプ88から排出される、所謂4パスの熱交換媒体経路が構成されているものである。

而して、この熱交換器にあっては、タンク13 を複数のパイプ状のタンク部材(入口用タンクの 材70、中継用タンク部材72、出口用タンク部 材74)により構成すると共に、該タンク13の 流路の径を、入口側から出口側にかけて徐々に大 きくしているので、通路抵抗が少なく、タンクが 小型化できて、前述の第1の実施例に係る熱交換 器と同様の作用効果を有するものである。

また、所謂クロスフローのパターンの熱交換媒体経路が構成されている(1 パス目と 3 パス目の熱交換媒体経路が風の流入方向にきている)ので、熱交換率の向上が図れるという利点をも有している。

(考案の効果)



以上述べたように、この考案によれば、タンクを複数のパイプ状のタンク部材により構成すると共に、該タンクの流路の径を入口側から出口側にかけて徐々に大きくするようにしたので、タンクの流路内の通路抵抗を少なくすることができると共に、タンク全体を小型化することができるという効果を奏するものである。

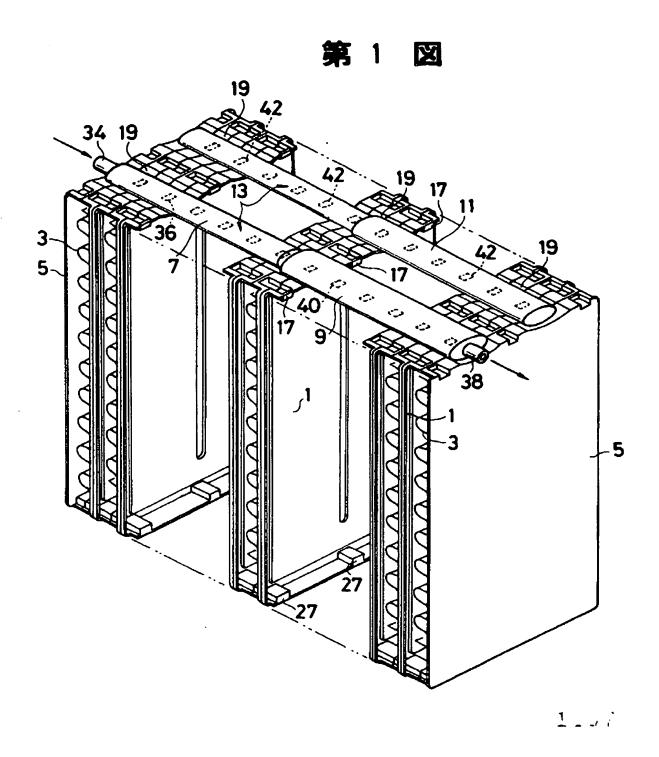
4. 図面の簡単な説明

第1図はこの考案の第1の実施例に係る積層型 熱交換器の斜視図、第2図はチュープエレメントの分解斜視図、第3図はチュープエレメントの要 部拡大斜視図、第4図は熱交換媒体の流れを示す 模式図、第5図はこの考案の第2の実施例に係る 積層型熱交換器の概略構成及び熱交換媒体の流れ を示した図、第6図はこの考案の第3の実施例に 係る積層型熱交換器の概略構成及び熱交換媒体の 流れを示した図である。

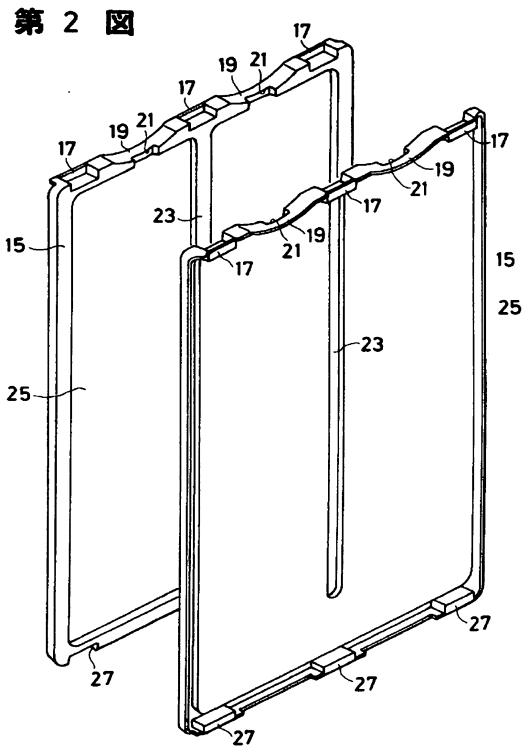
1・・・チューブエレメント、3・・・フィン、13・・・タンク、7,50,70・・・入口用タンク部材、9,54,74・・・出口用タンク部材、11,

52,72・・・ 中継用タンク部材。

実用新案登録出願人 デーゼル機器株式会社 代理人 弁理士 大 貫 和 保証課 課間書

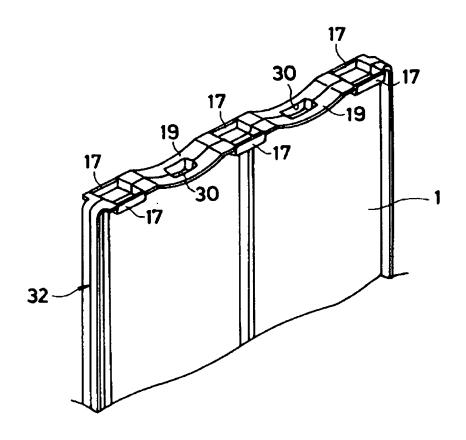


代现分晚工 大當 和



1100 ATTE-1023 战场(为晚工厂商和保

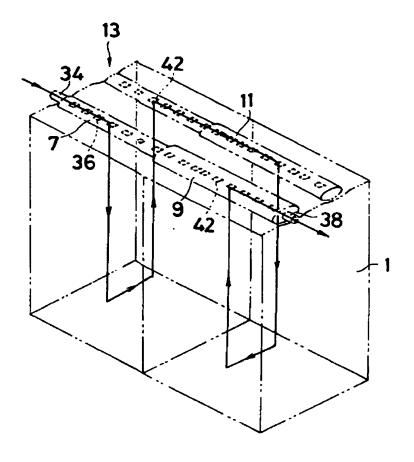
第 3 図



1109

與關立工商和保 (1)1000年本人

第 4 図

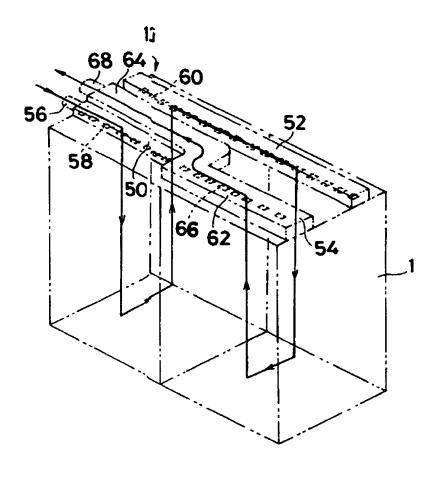


1110

大海上 1 200

似眠,现工大旗和绿

第 5 図

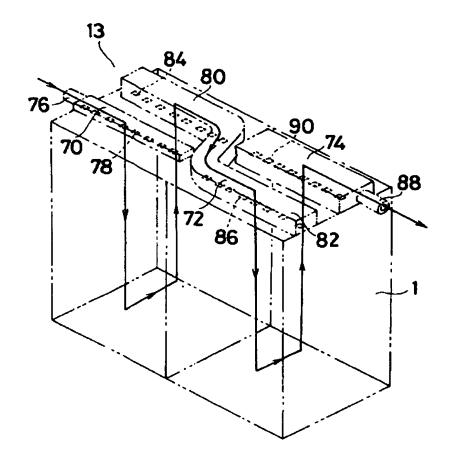


1.11

美国工-10289

水理(外理上 太陽和 保

第 6 図



1_14

代理(产理工厂商和分

This Page is Inserted by IFW Indexing and Scanning Operations and is not part of the Official Record

BEST AVAILABLE IMAGES

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

Defects in the images include but are not limited to the items checked:
BLACK BORDERS
☐ IMAGE CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES
☐ FADED TEXT OR DRAWING
☐ BLURRED OR ILLEGIBLE TEXT OR DRAWING
☐ SKEWED/SLANTED IMAGES
☐ COLOR OR BLACK AND WHITE PHOTOGRAPHS
☐ GRAY SCALE DOCUMENTS
☐ LINES OR MARKS ON ORIGINAL DOCUMENT
☐ REFERENCE(S) OR EXHIBIT(S) SUBMITTED ARE POOR QUALITY
OTHER.

IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.

As rescanning these documents will not correct the image problems checked, please do not report these problems to the IFW Image Problem Mailbox.